PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2001-073748

(43) Date of publication of application: 21.03.2001

(51)Int.CI.

3/24 F01N B01D 39/14 B01D 53/94 F01N 3/02 F01N F01N 3/10 F01N 3/20 F01N F01N 3/36 F02D 41/04 F02D 41/14 F02D 41/40 F02D 43/00

(21)Application number: 11-251733 (71)Applicant: HINO MOTORS LTD

(22) Date of filing:

06.09.1999 (72)Inventor: SHIMODA MASATOSHI

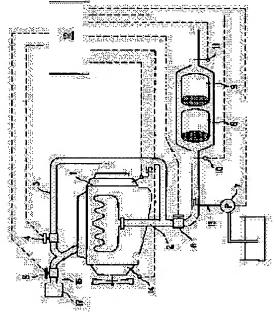
HOSOYA MITSURU MOGI HIRONOBU

(54) METHODS AND DEVICES FOR CLEANING AND REGENERATION OF PARTICULATES FILTER FOR EXHAUST GAS OF DIESEL ENGINE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To prevent a filter from harmful clogging caused by accumulation of particulates by oxidative removal of particulates which is done by the affection of breakthrough NO2 to the diesel particulate filter as oxidizing agent, here. breakthrough NO2 is generated by forcing the NOx occludent reduction catalyst to occlude NOx excessively.

SOLUTION: During usual operation in lean condition, NO is oxidized mainly to NO2 by NOx occludent reduction catalyst 8 and occluded therein, and breakthrough NO2 is generated by continuous operation. Utilizing this NO2 as oxidizing agent, oxidative removal of particulates which are trapped on the DPF



(particulate filter) is practiced. In the next place, catalyst 8 is regenerated by reductive removal of NO2 occluded therein, by switching the engine operation to rich condition. After regeneration, it returns to the continuous operation of DPF cleaning by breakthrough NO2 in lean condition, and then, the cycle of

regeneration of NOx occludent reduction catalyst is repeatedly carried out.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-73748 (P2001-73748A)

(43)公開日 平成13年3月21日(2001.3.21)

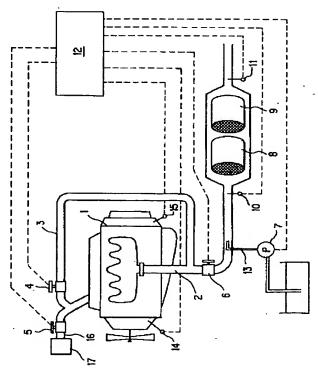
(51) Int.Cl. ⁷		識別記号		FI			テーマコード(参考)			
F 0 1 N	3/24			F0	1 N	3/24		E	3 G 0	8 4
								R	3 G 0	9 0
B 0 1 D	39/14			В 0	1 D	39/14		В	3 G 0	9 1
	53/94			F 0	1 N	3/02		3 2 1 A	3 G 3	0 1
F 0 1 N	3/02	3 2 1						321H	4 D 0	19
		審	查前求	未請求	旅館	2項の数10	OL	(全 14 頁)	最終	頁に続く
(21)出願番号		特願平11-251733		(71)	出嶼人	000005	463			
						日野自	動車株	式会社		
(22)出願日		平成11年9月6日(1999.9.6)		東京都日野市日野台3丁目1番地					1番地1	
				(72)	発明者	新 下田	正敏			
						東京都	日野市	日野台3丁目	1番地1	日野
						自動車	工業株	式会社日野工	場内	
				(72)	発明者	新 細谷	灣			
						東京都	日野市	日野台3丁目	1番地1	日野
						自動車	工業株	式会社日野工	場内	
				(74)	代理人	100089	705			
						弁理士	社本	一夫 外	5名)	
									4.4	
									最終員	ぼに続く
				1						

(54) 【発明の名称】 ディーゼルエンジン排気ガス用パティキュレートフィルタのクリーニング及び再生方式及びその 装置

(57)【要約】

【課題】ディーゼルエンジン排気ガス用パティキュレートフィルタ (DPF) 再生装置を提供すること。

【解決手段】(1)DPFの上流側にNO,吸蔵還元触媒を 備えている排気ガス再循環(EGR)式のディーゼルエ ンジンにおいて触媒再生のタイミングを遅延させると共 に、EGR、吸気調節バルブ、排気調節バルブ及び還元 剤の噴射添加の単独または適切な組合せ適用により、リ ーン状態とリッチ状態とを切替え形成させるように制御 して、NOx吸蔵還元触媒及びDPFを再生可能とす る;(2)DPF自体に燃焼助長触媒を担持;(3)上記(1) と同様な装置においてNO、吸蔵還元触媒の代わりに貴 金属系酸化触媒を用い、還元剤噴射をせず、EGR、吸 気/排気調節を適切に組み合わせ適用することにより排 気ガス温度を制御;(4)上記(3)における貴金属系酸化触 媒を省いて同効果を得る;(5)NOx酸化触媒の低温時 のNO₂発生不足をエンジンの噴射タイミングの切替え によりNO₂増量発生状態となして補償する;(6)NOx 酸化触媒にヒーター加熱手段を付加して低温時のNO1 発生不足を補償する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】排気ガスの一部を吸気管へ戻す排気ガス再循環(EGR)方式のディーゼルエンジンにおいて、吸気管系に吸気調節パルブを備え;排気管系には排気ガス循環通路、排気調節パルブ、還元剤供給系の内の一つまたは複数と、NOx吸蔵還元触媒、排気ガス中のパティキュレートを濾過除去するためのDPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)を直列に備え;(1)通常のリーン状態での運転中に<math>NOx吸蔵還元触媒に吸蔵せしめ、さらにこのリーン状態での運転を継続して<math>NOx吸 蔵還元触媒の吸蔵能力をこえて吸蔵させてNOxの破過を生じるようにして、その破過NOxを酸化剤として作用させて下流にあるDPF上に捕捉されているパティキュレートを酸化除去し、所望のDPFクリーニングを達成した時点で、このリーン状態での運転を終了し、

(2)次いで、吸気調節バルブ、EGR、排気調節バルブ、還元剤導入の内の一つまたはそれ以上の手段によってリッチ運転状態へと切り替え、そうすることにより既にNOx吸蔵触媒に吸蔵されているNO₂を還元除去してNOx吸蔵触媒を再生させ、その再生が完結した時に、再び上記の(1)リーン状態下での運転継続及びNO₂破過によるDPFクリーニングへ戻り、次いで(2)のリッチ状態下でのNOx吸酵還元触性更生を行

(2)のリッチ状態下でのNO×吸蔵還元触媒再生を行うサイクルを繰り返す、ことを特徴とするNO×吸蔵還元触媒併置式DPFクリーニング装置。

【請求項2】ディーゼルエンジンからの排気ガス中のパティキュレートを濾過除去するために排気管系内に設けたフィルタ(DPF)自体に捕捉パティキュレートを酸化燃焼させる触媒を担持させてなるDPFクリーニング装置において、該触媒が銀;銅とそれらの酸化物;ならびに銀、銅及びそれらの酸化物とセリアの組合せ;のいずれかを含むことを特徴とするDPFクリーニング装置。

【請求項3】排気ガスの一部を吸気管へ戻す排気ガス再循環(EGR)方式のディーゼルエンジンにおいて、吸気管系に吸気調節バルブを備え;排気管系には排気ガス再循環通路、排気調節バルブ、貴金属系酸化触媒、排気ガス中のパティキュレートを濾過除去するためのDPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)を直列に備え;エンジンの運転中に、吸気調節バルブによる扱気・排気調節バルブによる排気ガス量及びEGRによる再循環ガス量の少なくとも一つの調節を行って、該貴金属系酸化触媒及びDPFに流入する排気ガスの温度を制御してDPFへのパティキュレート堆積防止、あるいはパティキュレートによるDPF目詰り防止のために適切な酸化条件を形成することを特徴とするDPFクリーニング装置。

【請求項4】排気ガスの一部を吸気管へ戻す排気ガス再 循環(EGR)方式ディーゼルエンジンにおいて、吸気 管系に吸気調節バルブを備え;排気管系には排気ガス再循環通路、排気調節バルブ、排気ガス中のパティキュレートを濾過除去するためのDPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)を直列に備え;エンジンの運転中に、吸気調節バルブによる吸気量、排気調節バルブによる排気ガス量及びEGRによる再循環ガス量の少なくとも一つの調節を行って、DPFに流入する排気ガスの温度を制御してDPFへのパティキュレート堆積防止、あるいはパティキュレートによるDPFの目詰り防止のために適切な酸化雰囲気の条件を形成することを特徴とするDPFクリーニング装置。

【請求項5】DPFクリーニング実施の判断基準として、DPFに流入する排気ガスの温度値に加えてその圧力値を採用する請求項4のDPFクリーニング装置。

【請求項6】排気ガス再循環通路の排気ガス導入口をDPFの下流側に設けた請求項1、3または4のいずれかのDPFクリーニング装置。

【請求項7】該触媒が白金、銀、銅、ならびに白金、 銀、銅及びセリアの組合わせ、のいずれかを含むことを 特徴とする請求項2のDPFクリーニング装置。

【請求項8】ディーゼルエンジンからの排気管系内にN Ox酸化触媒及びNO₂再生型DPF(ディーゼルパテ ィキュレートフィルタ)を直列に配置して備え、通常は NOx酸化触媒の作用でNOxから生成されるNO,の 酸化力によりDPF上の捕集堆積パティキュレートを酸 化燃焼により除去するディーゼルエンジンDPFクリー ニング装置であって; (イ) 該DPFにおけるパティキ ュレートのある所定量以上の過多堆積を該 D P F の前後 に配置した圧力センサで測定される背圧上昇値により検 出する手段; (ロ) 排気ガスの温度、NOx 濃度等の状 態を検出するセンサ手段; (ハ)上記(イ)及び(ロ) 手段の検出データ信号を入力されて、DPF上の過多堆 積パティキュレートを除去するのに必要なNO,となる NOxを一時的に増量発生させるため、かつ該過多堆積 パティキュレートの酸化燃焼除去に適当な温度等の条件 を排気ガス中に一時的に発生させるためにディーゼルエ ンジンに対する燃料噴射タイミングを進角方向または遅 らせる方向に変位設定する指令信号を燃料噴射ポンプに 向けて出力し、このタイミング変位燃料噴射の結果とし て過多堆積パティキュレートの除去が完了ないし所望の 程度まで終了した時点を上記圧力センサ手段(イ)から の検出信号から判定して燃料噴射タイミングを元の通常 位に戻す指令信号を燃料噴射ポンプに向けて出力するエ レクトロニクス・プロセッサ手段;を備えたことを特徴 とする上記DPFクリーニング装置。

【請求項9】ディーゼルエンジンからの排気管系内に必要応じて加熱用燃料を供給する手段;供給された燃料を燃焼させて高温度を得てNOxを酸化力の高 vNO_2 に転化させる酸化触媒;及びパティキュレートを濾過除去するための NO_2 再生型DPF(ディーゼルパティキュ

レートフィルタ);を直列に配置してなるDPFクリーニング装置において、該酸化触媒にヒータ加熱手段を備えて、流入排気ガスの温度が該酸化触媒でのNOxのNO2への転化のために低すぎてDPFクリーニングのために必要な量のNO2が生じない場合には、該ヒータ加熱手段を作動させて酸化触媒の温度を上昇させ所要量のNO2を発生させDPF上に堆積しているパティキュレートの除去を所要の程度まで行い、かつこれらの操作に際して、エンジンの回転数センサ、負荷センサ及び排気ガス温度センサからもたらされるデータ信号を入力され、それらに基づき加熱用燃料供給のON/OFF及びその供給量調節、ならびにヒータ加熱のON/OFF及びその加熱強度調節の制御信号を出力するコンピュータを備えていることを特徴とする上記DPFクリーニング装置。

【請求項10】 NO_2 再生型DPFがパティキュレートの酸化燃焼を促進する触媒を担持していることを特徴とする請求項8または9のいずれかのDPFクリーニング装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はディーゼルエンジンからの排気ガスの処理に関し、殊にディーゼルエンジン排気ガス用パティキュレートフィルタの目詰り防止ないし該フィルタの再生(部分的なクリーニング処理を含む。)の方式及びそのための装置に関する。

[0002]

【従来の技術】ディーゼルエンジンからの排気ガス中の パティキュレートを濾過除去するためにフィルタ (DP F:DieselParticulateFilte r)が排気管系中に設置、使用されてきている。このパ ティキュレートは、主として燃料に由来するものであ り、すす(soot)、有機溶媒可溶性有機物質(SO F:solubleorganicfraction) 等からなる微粒子状の炭素質物質である。このようなパ ティキュレートを排気ガスから捕捉除去するためのフィ ルタとしては、耐熱性または耐火性材料のワイヤーメッ シュ充填層;耐火物製、例えばコージェライト製の通気 性微細孔性隔壁を有するモノリス多管構造; 金属骨格 (スケルトン) あるいは発泡体構造(例:ラニーニッケ ルの如き連続気泡構造);のものなどがある。上記モノ リス多管構造のものは、上流側端部を開口し、下流側端 部を閉じた管部(A)と、上流側端部を閉じ、下流側端 部を開口した管部 (B) との両者を多数、一般的には交 互に配置してモノリシックに束ねた一体構造の形態であ り、管部 (A) ~ (B) 間の隔壁は、例えば厚さ 1 mm 程度で、微細孔性であり、気体がその隔壁を通り抜けら れるようになっている。排気ガスは管部 (A) の上流側 開口の方から入り、微細孔性隔壁を通り抜けて管部

(B) 内に移行し、その下流側開口端部から流出する。

その際にパティキュレートは微細孔性隔壁によって実質 的に捕捉され、排気ガスから除かれることとなる。しか しながら、このようなパティキュレート捕捉が長期間に わたって継続すると、パティキュレートの堆積によって 微細孔性隔壁(フィルタ)に目詰りが生じ、排気ガスの 正常な排出が妨げられるるようになるという問題が起こ る。かかる目詰まり現象は、ワイヤーメッシュ充填層フ ィルタを採用した場合にはメッシュ間の隙間のところ で、また骨格構造体フィルタの場合には細孔のところ で、同様に生じる。従って、その様な目詰まりを予防 し、あるいは目詰まりしつつあるか、または目詰まりし たフィルタを適時に、迅速にかつ効率的に再生しあるい は少なくとも部分的にクリーニングして、常時良好かつ 必要なフィルタ濾過性能を維持して、排気ガスの円滑な 流動通過、排出を確保しなければならない。DPFのク リーニング手段として、従来提案されているものには、 フィルタ本体に電気抵抗発熱線を設けて置き、炭素質堆 積物で汚染された時に通電してフィルタを加熱し、それ により炭素質堆積物を燃焼除去する方法や、定期的ある いは必要時にフィルタを気体 (例:空気) 流により逆洗 して炭素質堆積物を脱離除去してクリーニングを行い、 またその時に除去された炭素質物質粒を含む気体流を別 の所で燃焼条件に至らしめて、炭素質物質を燃焼除去し てしまう方法などがあるが、ディーゼルエンジンにおい て採用するには、いずれも実用的ではない。米国特許第 4、902、487号明細書には、フィルタ上に捕捉さ れたパティキュレートに、酸化剤としてのNO₂ガスを 400° C以下の温度において接触させて、捕捉パティ キュレートを燃焼(酸化)させ、炭素酸化物(CO2, CO) として除去することが記載され、またその酸化剤 として働くNО₂は、排気ガス中のNOを、フィルタよ りも上流側に配置した白金族金属触媒の作用でNO₂に 転化することにより得られることも示されている。特開 昭63-51947号明細書には、耐火性三次元構造体 あるいはその上に更に無機酸化物被膜を付けてなる担体 よりなるフィルタ上に、良熱伝導性金属メッキ(Cuま たはAg)を施し、更にその上にPt, Pd, Rhの少 なくとも一種の貴金属の触媒メッキ層を形成してなるパ ティキュレート燃焼用触媒フィルタが開示されている。 特開平3-213146号明細書には、耐熱多孔性フォ ーム型の排ガス浄化用フィルタであって、入り口側の比 較的低密度でパティキュレートが入り込み易い部分と出 口側の高密度薄層のパティキュレート捕捉部分とからな り、その全体に亘って、Cs;Cu;またはCe/L a;の少なくとも一つの触媒成分を担持してパティキュ レートの燃焼及びNOxの還元を行うフィルタが開示さ れており、アルカリ金属と遷移金属と希土類元素がパテ ィキュレートと共存することによる相乗効果が強調され ている。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】本発明者等は、DPFの実用性あるクリーニング手段について鋭意研究、検討を重ねることにより、本発明を完成するに至った。すなわち、本発明はディーゼルエンジン排気ガス中に含まれるパティキュレートを濾過除去するのに用いられるフィルタを、ディーゼルエンジンの全運転条件域にわたり効率的に浄化することができ、パテキュレートの堆積によるフィルタの有害な目詰まりを容易に予防し、パティキュレートの有効な除去を確保すると共にエンジン運転に支障を与えない良好な濾過特性を常時維持できるようにする、実用性ある手段及び装置を提供することをその主要な目的としている。

[0004]

【課題を解決するための手段】本発明の第一の態様によ れば、排気ガスの一部を吸気管へ戻す排気ガス再循環 (EGR) 方式のディーゼルエンジンにおいて、吸気管 系に吸気調節バルブを備え;排気管系には排気ガス再循 環通路、排気調節バルブ、還元剤供給系の内の一つまた は複数、NOx吸蔵還元触媒、排気ガス中のパティキュ レートを濾過除去するためのDPF(ディーゼルパテキ ュレートフィルタ)を直列に備え; (1) 通常のリーン 状態での運転中にNOx吸蔵還元触媒によってNOを主 としてNO₂の形に酸化してその触媒に吸蔵せしめ、さ らにこのリーン状態での運転を継続してNOx吸蔵還元 触媒の吸蔵能力を越えて吸蔵させてNО₂の破過を生じ るようにして、その破過NO₂を酸化剤として作用させ て下流にあるDPF上に捕捉されているパティキュレー トを酸化除去し、所望のDPFクリーニングを達成した 時点で、このリーン状態での運転を終了し、(2)次い で、吸気調節バルブ、EGR,排気調節バルブ、還元剤 導入の内の一つまたはそれ以上の手段によってリッチ状 態運転へと切り替え、そうすることにより既にNOx吸 蔵触媒に吸蔵されているNО₂を還元除去してNOx吸 蔵還元触媒を再生させ、その再生が完結した時に、再び 上記の(1)リーン状態下での運転継続及びNO₂破過 によるDPFクリーニングへ戻り、次いで (2) のリッ チ状態下でのNOx還元吸蔵触媒再生を行うサイクルを 繰り返すことを特徴とするNOx吸蔵還元触媒併置式D PFクリーニング装置を提供する。上記 (1) の内のN O₂破過によるクリーニング所要時間は、数十秒のオー ダー、例えば約30~60秒程度で十分であり、また (2) のリッチ状態下での触媒再生の所要時間は、例え ば5秒以下の短い時間で足りる。従来、ディーゼルエン ジン排気ガスの浄化のためにNOx吸蔵還元触媒を使用 することは、公知である。そのような触媒は、例えば、 アルミナからなる担体に白金 (酸化触媒成分) 及びバリ ウム(吸蔵剤成分)を担持して構成されている。リーン 状態での運転時には、排気ガス中のNOxが上記触媒に 接触するとNO2の形に酸化されて、そこに吸蔵され る。ここで生じる化学過程は、典型的には、NO+O2

⇒NO₂で表される。従来、その触媒の吸蔵能力の限界 が近くなった時点 (NOxセンサにより検知できる。) で、NO₁による吸蔵触媒の破過 (breakthro ugh)を防ぐ目的で、リーン状態からリッチ状態へ切 り替えることが行われてきている。この切り替えによ り、排気ガス中に還元性物質(例えば、炭化水素類、還 元剤、一酸化炭素等)が存在するようになり、吸蔵NO 2が還元性物質の作用でN2にまで還元されて吸蔵触媒か ら放出され、かくして吸蔵触媒の吸蔵能力が回復される (すなはち、吸蔵触媒が再生される)。この場合の反応 の例としては、例えばNO₂+HC+CO⇒N₂+CO, + H₂Oを挙げることができ、ここに H C (炭化水素) 及びCO(一酸化炭素)は還元性物質である。本発明で は、NO₂によるNOx吸蔵触媒の破過(あるいは、漏 出; breakthrough) が起きる前に吸蔵触媒 の再生を行ってきた上記の従来技術と異なり、吸蔵触媒 の再生のタイミングを意図的に遅らせることにより、N O₂による吸蔵触媒の破過をある時間にわたって許容す る。吸蔵触媒を破過したNO,は、DPFに捕捉された パティキュレート (炭素質物質; C) に対して酸化剤と して作用し、例えば、NO2+C(パティキュレート) \Rightarrow N₂+CO₂の如き反応によって、堆積パティキュレー トを酸化・除去し、かくしてこの様なNOz破過の状態 を暫く続ければDPFのクリーニングが都合よく達成さ れる。DPFの所望の程度のクリーニングが達成された ならば、通常のリーン状態での運転に切り替えられる。 DPFのクリーニングの完結度は、例えばDPFの下流 側に設置したNOxセンサでモニタリングして、主とし て検知することができる。この場合に対照用NOxセン サを適所に増設して、クリニーニング完結度のより正確 なモニタリングが可能である。本発明の上記態様の最も 重要な特徴は、従来は回避されるべきとされてきたNO 2の吸蔵触媒破過を後続の汚染DPFのクリーニング再 生のために有効に利用する点にある。本発明の上記第一 の態様の実施装置の具体例を図1により説明する。図1. に示した装置では、ディーゼルエンジン1からマニホル ドを経て排気管2が延び、その途中からEGR管3が分 岐し、エンジンの吸気管16へ戻りEGR通路を形成し ている。EGR管は、途中にEGR調節バルブ4を備え ている。エアークリーナ17からエンジンへ向かう吸気 管16はEGR返還位置の上流側に吸気調節バルブ弁5 を備えている。EGR管を分岐させた後、排気管は更に 延びて、その途中に排気調節バルブ6及び還元剤供給管 13を、次いで温度センサ10を備え、それらの下流 に、NOx吸蔵還元触媒8及びDPF9を内臓してい る。DPFの下流側にはNOxセンサ11が備えられて いる。排気管は、最後に消音マフラを備えている。還元 剤供給管13は、ポンプ7を介して還元剤タンクから還 元剤(例えば、軽油)を供給される。エンジンには回転 センサ14及び負荷センサ15が設置され、検知データ

をコンピュータ12へ送っている。温度センサ10及び NOxセンサ11も検知データをコンピュータ12へ送 っている。コンピュータはこれらの入力データに基づ き、吸気調節バルブ5、EGR調節バルブ4、排気調節 バルブ6、還元剤供給ポンプ7のいずれかを単独または 適切な組合わせで作動させて必要なリーン状態またはリ ッチ状態を形成し、また触媒再生に適切な温度条件を生 じさせる。上記の装置において、ディーゼルエンジン1 より排出されたNOx、パティキュレートは、排気管2 を通り、NOxはNOx吸蔵還元触媒8に吸蔵され、パ ティキュレートはDPF9に捕捉される。NOx吸蔵還 元触媒8では、NOx、例えばNOは、主としてNO₂ に酸化されて吸蔵されるが、その吸蔵限界付近またはそ れを越えると、NO2の形で触媒出口に排出され(NO2 破過)、DPF上に捕捉のパティキュレートを酸化、浄 化する。一方、NOx吸蔵触媒8上の吸蔵NOxの存在 をNOxセンサによって推定し、触媒入口の温度が適切 であることをチエックしたうえで、リッチ状態を形成さ せてNOx吸蔵触媒8の再生を実施する。この時に煙 (パティキュレート) がエンジンから排出されるが、D PF9で捕捉され、これは前記のように適時に酸化、浄 化されるので不都合はない。

【0005】図2に本発明の第一の態様による装置の実施で観察されるリーン状態、リッチ状態での空燃比

(入)(上段)及びNOx吸蔵還元触媒の出口側でのNOx(NOx)濃度(下段)の対時間の変化をパターン線図で示す。約2を超える程度の入値のリーン状態で通常は運転されており、NOx吸蔵還元触媒からのNOx破過が増加して、それの酸化剤としての作用により DPFのクリーニングが迅速に、かつ余り高温度を必要とせずに行われ、次いで空燃比値をリッチ状態に切替えて(入X1)、添加されるX1 のX2 で飽和状態にあるX2 の還元性成分により、X3 で飽和状態にあるX3 の還元触媒を還元再生する。このリッチ状態の継続は、前述のように、数秒間のオーダーの短時間で足りる。

【0006】図1に示した第一の態様では、排気ガスの一部を再循環させるための再循環通路が触媒及びDPFの上流側に設けられた排気ガス導入口を有しているが、そのような排気ガス導入口をDPFの下流側に設けてもよく、同様なDPFクリーニング効果を達成できる。

【0007】本発明の第二の態様によれば、ディーゼルエンジンからの排気ガス中のパテキュレートを濾過除去するために排気管系内に設けたフィルタ(DPF)自体に捕捉パティキュレートを酸化燃焼させる触媒を担持させてなるDPFクリーニング装置において、該触媒が銀;銅及びその酸化物;ならびに銀、銅及びその酸化物とセリアの組合せ;のいずれかを含むことを特徴とするDPFクリーニング装置が提供される。該触媒は、白金からなるものでもよく、また白金、銀、銅及びセリアの組合わせからなるものでもよい。

【0008】この本発明第二態様のクリーニング装置 は、例えば、前述のようなコージェライト製の通気性微 細孔性隔壁を有するモノリス多管構造体の形のDPF を、触媒金属化合物及びバインダーを含む水性スラリー に浸漬し、引き揚げて乾燥、焼成するという一般的に公 知のディップコート法により調製できる。原料の触媒金 属化合物は、水溶性であるのが好ましい。例えば、硝酸 銀(AgNO₃),硝酸銅[Cu(NO₃)₂]等であ る。セリア(酸化セリウム)は、微粉末の形で使用され る。バインダーは、好ましくはアルミナゾル、シリカゾ ル等であり、当業者であれば容易に選択採用できよう。 【0009】この態様のDPFに触媒を担持しないで、 捕捉パティキュレートを酸化燃焼させるためには、一般 的に、約600℃以上の温度が必要とされるが、このよ うな高温度は通常のディゼルエンジン運転条件で発生す ることは余りなく、全負荷域のみである。従って、例え ば電熱手段によりDPFをそのような高温度にまで加熱 するか、あるいは排気ガスの温度がそのような高温度に なる希な場合を除いて、捕捉パィテキュレートは、DP Fから除去され得ない。しかるに、本発明のこの態様の 触媒担持DPFでは、パティキュレートの燃焼開始温度 が大幅に引き下げられ、ディーゼルエンジンの通常の運 転条件における排気ガス温度としてしばしば発生する範 囲と略一致する400~450℃程度になってくること が見出された。例えば、実験例において、銀担持DPF ではパティキュレートの燃焼開始温度が約450℃であ り、銅担持DPFでは燃焼開始温度が約430℃、銀/ 銅/セリア担持DPFでは燃焼開始温度が約400℃で あることが観察され、概略中負荷域から全負荷域にまで 及ぶ相当広い温度範囲でDPFの自己クリーニングをな し得ることが知見された。この結果は、図8にグラフで 示されている。図8には、比較のために無担持DPFを 用いた場合の結果も併せて示してあり、図中の「ベース ライン」とは、無担持DPFでの燃焼開始温度を意味す るものであり、この値は、一般的にはほぼ550℃ない

【0010】しかして、本発明の第二態様による特殊触媒担持DPFクリーニング装置は、DPFの自己クリーニングに関して、通常のディゼルエンジンの運転条件下での排気ガス温度範囲の可なりの部分をカバーすることができる。しかしながら、この態様のクリーニング装置は、必要に応じて、前記の公知の電熱手段によるクリーニングや気体流による逆洗クリーニングを補助的に低温し、DPFクリーニング可能温度範囲を(特に低温側へ)拡張し、その実用性を高めることができる。たとしても、電熱クリーニングの操作の機会及び時間は少なくて済み、そのための消費電力も少ない。またパティキュレート捕捉により汚染または目詰りしたDPFを気体流により逆洗する方式を併用する場合においても、逆洗

し600℃の範囲内である。

操作の頻度を顕著に減少することができる。

【0011】本発明の第三の態様は、DPFの上流側に 貴金属系酸化触媒を設けておき、排気ガスの組成中の一 部の成分、例えばNOx、SOF(有機溶媒可溶性有機 物質) について予め変性してから排気ガスをDPFに流 入させる方式のDPFクリーニング装置である。この第 三の態様の装置は、排気ガスの一部を吸気管へ戻す排気 ガス再循環 (EGR) 方式ディーゼルエンジンにおい て、吸気管系に吸気調節バルブを備え;排気管系には排 気ガス再循環通路、排気調節バルブ、貴金属系酸化触 媒、排気ガス中のパティキュレートを濾過除去するため のDPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)を直 列に備え;エンジンの運転中に、吸気調節バルブによる 吸気量、排気調節バルブによる排気ガス量及びEGRに よる再循環排気ガス量の少なくとも一つの調節を行っ て、該貴金属系酸化触媒及びDPFに流入する排気ガス の温度を制御してDPFへのパティキュレート堆積防 止、あるいはパティキュレートによるDPF目詰り防止 のために適切な酸化雰囲気の条件を形成することを特徴 とするDPFクリーニング装置である。

【0012】本発明の第三の態様を説明する前に、DP Fの上流側に酸化触媒を組合わせて配置して排気ガスを 処理する場合のディーゼルエンジンの通常の条件下にお ける排気ガスの種々の範囲の温度でのパティキュレート に対する酸化触媒の作用の概要を述べる。(1)約10 0~250℃の温度範囲では、パティキュレートの中の すす(soot)成分は酸化触媒に接触しても燃焼せず DPFへ向かい、そこで捕捉される。またパティキュレ ート中の有機溶媒可溶性有機物質(SOF)は酸化触媒 によって部分的に燃焼され、低減される。従って、この 温度範囲では下流側にあるDPFへパティキュレートの 殆どが行き、そこで捕捉される。(2)約250~45 0℃の温度範囲では、排気ガス中のNOx (例えば、N O)が酸化触媒によってNO₂に酸化される(例えば、 $NO+O_2 \Rightarrow NO_2$)。この NO_2 が酸化剤として働き、 DPF上に堆積しているパティキュレート (主に、すす 成分)を燃焼させ、これによりDPFがクリーニングさ れ、再生される(例えば、 $NO_2 + C \Rightarrow N_2 + CO_2$)。 この温度範囲ではSOFは良好に酸化され、低減され る。(3)約450~550℃の温度範囲では、上記の NOx酸化反応が平衡から逆方向に転じて、DPFのク リーニングのための酸化剤として有用なNO₂の生成が 減少し、あるいは NO_2 がNOx(例えば、NO)へ戻 ってしまう。従って、このように、酸化剤の減少ないし は不存の下ではすすの燃焼が次第に減少し始め、DPF 上のパティキュレートの除去ができなくなる。(4)約 550℃を超える温度範囲では、パティキュレートは自 己燃焼するので、DPFは自己再生できる。本発明者等 は、DPF上へのパティキュレートの堆積が生じる段 階、すなはち上記の約100~250℃の温度範囲

(1);及びDPF上に堆積したパティキュレートの燃焼除去が停止ないし低減される段階、すなはち上記の約450~550℃の温度範囲(3)の存在に注目し、これら二つの温度範囲で現れる現象を生じさせないために、排気ガスの温度を制御し、上記(1)の温度範囲の場合には(2)の温度範囲にシフトさせ、そして上記(3)の温度範囲の場合には(4)の温度範囲にシフトさせることを着想した。

【0013】従って、本発明の第三の態様は、上記(1)の約100~250℃及び(3)の約450~550℃の両温度範囲では、パティキュレートがDPF上に堆積し、あるいはDPF上に堆積したパティキュレートが燃焼除去されないという事実に鑑み、排気ガスの温度がこのような両範囲内にある時には、吸気調節バルブ、排気調節バルブ及びEGRの内の少なくとも一つの手段を用いて、それぞれの一段上の温度範囲まで[すなはち、(1)から(2)NO₂酸化剤生成段階へ;

(3)から(4)の自己燃焼段階へ]排気ガス温度を上 昇させることにより、パティキュレートがDPF上に堆 積せず、そしてDPF上に堆積しているパテキュレート が燃焼除去されるようにしたものである。この態様にお ける排気ガスの温度制御手段の個々の作用に付いては、 説明するまでのないが、EGRによる排気ガス中の炭化 水素分(HC)濃度の増加;吸気調節バルブ及び/また は排気調節バルブによる排気ガス量の減少;そして触媒 による酸化反応の発熱;の内の少なくとも一つを、本発 明では適宜に使用する。これらの温度制御手段の操作 は、コンピュータで行うことができる。この態様におい て、場合によっては、酸化触媒を省いても、EGR及び 吸気調節バルブ/排気調節バルブの適切な適用により目 的とする必要な温度制御を行うことが可能であり、この 酸化触媒省略態様は、本発明の第三の態様の一改変態様 である。

【0014】図3は、本発明の第三の態様による具体的 装置の一例の概略図である。図3に示した装置では、、 ディーゼルエンジン1からマニホルドを経て排気管2が 延び、その途中からEGR管3が分岐し、エンジンの吸 気管16へ戻りEGR通路を形成しいている。EGR管 は、途中にEGR調節バルブ4を備えている。エアクリ ーナ17からエンジンへ向かう吸気管16は、EGR返 還位置の上流側に吸気調節バルブ5を備えている。EG R管を分岐させた後、排気管は更に延びて、その途中に 排気調節バルブ6、温度センサ10を備え、それらの下 流のところで、断面積を増大させて、貴金属系酸化触媒 8及びDPF9を内蔵し、最後に消音マフラ (図示せ ず)を備えている。排気ガスの温度を検出している温度 センサ10の検知データは、コンピュータ12へ送られ る。コンピュータは、その温度値に応じて、EGR調節 バルブ4、吸気調節バルブ5、排気調節バルブ6の内の 少なくとも一つ、あるいは適切な組合わせを作動させる

出力信号を送り出して、前述のような温度範囲 1 (約 1 0 0 ~ 2 5 0 $^{\circ}$ C) から温度範囲 2 (約 2 5 0 ~ 4 5 0 $^{\circ}$ C: 酸化による D P F 浄化段階) へのシフト、ならびに温度範囲 3 (約 4 5 0 ~ 5 5 0 $^{\circ}$ C) から温度範囲 4 (自己燃焼段階) へのシフトを行う。参考のために、排気ガス温度データによるコンピュータ制御のフローチャートの一例を図 9 に例示する。図中の温度値は例示であり、限定的な値ではない。

【0015】この第三の態様の好ましい別の具体例においては、酸化触媒及びDPFより上流のところに、DPFの目詰りの度合、あるいはその汚染度を検知するために圧力センサを備えておきその検出データをコンピュター12へ送り、大気圧に比較して排気管内の排気ガス圧が、予め定めた許容範囲内の所定の値、例えば200mmHg,を超えたことが検知された時に、EGR調節バルブ、吸気調節バルブ、排気調節バルブの少なくとも一つ、あるいは適当な組合わせを作動させて上記の排気ガスの温度シフトを行うこともできる。参考のために上記の圧力データによるコンピュータ制御の場合のフローチャートの一例を図10に例示する。図中の圧力値は、例示であり、限定的ではない。

【0016】このような具体例では、さらにはDPFクリーニング操作実施の判断基準として、排気ガスの温度パラメーターに加えて圧力パラメーターを採用することもでき、所定の排気ガス圧力が検出されるまでクリーニング操作実施開始を延期する制御を行えば、一般にDPFクリーニングの頻度が低減するという実用上の利点がある。これらの場合に、圧力センサからの圧力値データによりDPFクリーニング操作完結点が判断され、コンピュターからの操作停止信号が出される。

【0017】本発明の第三態様において使用する酸化触媒は、貴金属、例えば白金(Pt)、パラジウム(Pd)を担体、例えばアルミナに担持させてなり、実際には水溶性貴金属化合物、アルミナ Z 粉末及びパインダー(例えばアルミナゾル、シリカゾル)を水と均質に混合して水性スラリーとなし、これに耐火性セラミック(例えば、コージェライト製)ハニカム担体を浸漬し、引き揚げ、乾燥し、焼成する、公知のディップコート法によって製造することができる。

【0018】本発明の上記第一ないし第三態様の説明は、排気ガスの一部を再循環通路へ導くのに触媒(NO×吸蔵触媒または酸化触媒)やDPFの上流側から導入する場合に付いてなされたが、これらいずれの態様においても、該排気ガス再循環導入口をDPFの下流側に設けても(図4参照)、本発明の目的、効果が同等に達成されることが確認された。従って、排気ガス再循環通路の排気ガス導入口をDPFの下流側に設けることも、本発明の範囲内である。図4は、排気管系のDPF設置部分の拡大図であり、DPF9の下流側にEGR管3への排気ガス導入口を設けた場合を示している。

【0019】本発明の上記のいずれの態様においても、ディーゼルエンジンに回転センサや負荷センサを取り付けて、それらからの情報をコンピュータに入力してDP Fクリーニング装置の操作のための制御出力の確度を向上することが可能である。

【0020】更に本発明は、別のNO $_1$ 再生型のDPF クリーニング装置も提供する。すなわち、ディーゼルエンジンからの排気管系内にNO $_{x}$ 酸化触媒及びNO $_{1}$ 再生型DPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)を直列に配置して備え、通常はNO $_{x}$ 酸化触媒の作用でNO $_{x}$ から生成されるNO $_{1}$ の酸化力によりDPF上の捕集堆積パティキュレートを酸化燃焼により除去するディーゼルエンジンDPFクリーニング装置であって、

(イ) 該DPFにおけるパティキュレートのある所定量 以上の過多堆積を該DPFの前後に配置した圧力センサ で測定される背圧上昇値により検出する手段; (ロ)排 気ガスの温度、NOx濃度等の状態を検出するセンサ手 段; (ハ) 上記(イ) 及び(ロ) 手段の検出信号を入力 されて、DPF上の過多堆積パティキュレートを除去す るために必要なNО₂となるNOxを一時的に増量発生 させるため、かつ該過多堆積パティキュレートの酸化燃 焼除去に適当な温度等の条件を排気ガス中に一時的に発 生させるためにディーゼルエンジンに対する燃料噴射タ イミングを進角方向またはタイミングを遅らせる方向に 変位設定する指令信号を燃料噴射ポンプに向けて出力 し、このタイミング変位燃料噴射の結果として過多堆積 パティキュレートの除去が完了ないし所望の程度まで終 了した時点を上記圧力センサ手段(イ)からの検出信号 から判定して燃料噴射タイミングを元の通常位に戻す指 令信号を燃料噴射ポンプに向けて出力するエレクトロニ クス・プロセッサ手段;を備えたことを特徴とする上記 DPFクリーニング装置である。この態様のDPF自体 に酸化触媒を含ませることにより、堆積パティキュレー トの酸化燃焼を助長し、その除去効果を改善することが 可能である。

【0021】上記のNO₂再生型DPFクリーニング装置の一例を図5に概略図で示す。ディーゼルエンジン51から排出された排気ガスは、排気マニホールド52、排気管53を通り、後続のDPFクリーニング装置本体54の内部は、上流側にNOx酸化触媒61を、下流側にパティキュレート捕集装置であるDPF62を配置した構造である。排気ガスがDPFクリーニング装置に導入されると、まずNOx酸化触媒61を通過し、DPF62でパティキュレートが捕集され、他の成分は排気管を通じて外へ放出される。この際に、排気ガス温度がほぼ200~450℃の領域ではNOx触媒が有効に作用して排気ガス中のNOx(主としてNO)が酸化されて強酸化力を有するNO₂となる。DPFに捕集され、堆積したパティキュレートは、この強い酸化力のNO₂を利用し

て燃焼除去することができる。

【0022】本発明では、NO2によるパティキュレー トの酸化燃焼除去を完全にかつ安定的に行うために、各 種センサを用いてDPF62におけるパティキュレート の捕集堆積及びDPFの再生の状態を検知し、必要に応 じて(例えばDPFに過度のパティキュレートが堆積し たとき、あるいはそのような状態が生じつつあると き)、エンジンの運転状態を(主に燃料の噴射タイミン グ)を制御して、DPFの再生のため、あるいはDPF へのパティキュレートの更なる堆積を防止するために、 排気ガスの温度範囲、NO2発生促進及びパティキュレ ート発生阻止を最適化するものである。DPFクリーニ ング装置本体54でのパティキュレート捕集量とパティ キュレート酸化燃焼除去量とのバランスが崩れてDPF 62へのパティキュレートの堆積が増加し始めると、D PFの前後に配置されている圧力センサ59が背圧上昇 を検出し、その背圧(上昇)値信号がECU/EDU5 5へ送られ、またその他の運転状況を把握し、モニタリ ングするためのデータ信号も回転センサ56、アクセル (負荷) センサ57、NOxセンサ58、温度センサ6 0からECU/EDU55へ入力されている(図5参 照)。これらのデータに基づき、ECU/EDU55か ら、排気ガス温度の最適化(好適には約300~400 °Cの範囲) やNO₂の発生の促進を行うために燃料噴射 ポンプ63に対して噴射タイミングの変更(主に進角) を指示する信号を送る。

【0023】上記の制御によりDPFに堆積しているパティキュレートが燃焼し始めると、圧力センサ59及び温度センサ60が、パティキュレートの燃焼に伴う排気ガスの温度上昇及び背圧の低下を検知し、ECU/EDU55がDPF62の再生状況を判断して、必要により再度エンジンの制御を行いDPFでのパティキュレート除去が終了したと判断されるまでこのサイクルを繰り返す。図6に上記ECU/EDU制御の入出力のブロック図を示す。この図では、種々のセンサ6~9からの検出データ信号入力と、それらのデータの分析処理後の燃料噴射ポンプへの指示信号出力とが表されている。

【0024】従来の NO_2 再生型DPFクリーニング装置では、前述のように可なり限られた温度域において排気ガス中の NO_2 を触媒を用いて酸化力の強い NO_2 に酸化し、発生した NO_2 により、DPFに捕集され、堆積したすす(パティキュレート)を燃焼除去しDPFを再生するものであり、連続再生トラップとも称されるが、必要とされる NO_2 の発生が排気ガス温度に依存するので、例えば約200℃までの低温域では NO_2 の変換が抑制され、パティキュレート除去が行われずかつDPFでのパティキュレートの捕集が継続するので、ある程度の期間でDPF上のパティキュレートの堆積量が次第次第に増大してDPFの目詰まりが生じ、そこで背圧の過大な上昇が発生し、エンジン運転性能の低

下を引き起こしかねない。

【0025】上記のような従来技術の欠点と対照的に、図5及び6に示された本発明のDPFクリーニング装置では、排気ガス温度が低温域にあり、DPFでのパティキュレートの堆積が見込まれる場合には、エンジンの運転状態を(主に燃料の噴射タイミングを進角方向またはタイミングを遅らせる方向に変位することにより)、パティキュレートの除去に好適な排気ガス条件を生じさせるように制御するので、DPF上でのパティキュレート堆積量の経時的増加を有効に防止でき、従って長期間にわたるメインテナンスフリーで安定的なDPF性能維持が可能である。

【0026】本発明は、更に別の態様のNO。再生型D PFクリーニング装置も提供する。すなわち、ディーゼ ルエンジンからの排気管系内に必要応じて加熱用燃料を 供給する手段;供給された燃料を燃焼させて高温度を得 てNOxを酸化力の高いNO₂に転化させる酸化触媒; 及びパティキュレートを濾過除去するためのNO,再生 型DPF (ディーゼルパティキュレートフィルタ);を 直列に配置してなるDPFクリーニング装置において、 該酸化触媒にヒータ加熱手段を備えて、流入排気ガスの 温度が該酸化触媒でのNOxのNO₂への転化のために 低すぎてDPFクリーニングのために必要な量のNOぇ が生じない場合には、該ヒータ加熱手段を作動させて酸 化触媒の温度を上昇させ所要量のNO2を発生させDP F上に堆積しているパティキュレートの除去を所要の程 度まで行い、かつこれらの操作に際して、エンジンの回 転数センサ、負荷センサ及び排気ガス温度センサからも たらされるデータ信号を入力され、それらに基づき加熱 用燃料供給のON/OFF及びその供給量調節、ならび にヒータ加熱のON/OFF及びその加熱強度調節の制 御信号を出力するコンピュータを備えていることを特徴 とする上記DPFクリーニング装置である。本装置で は、パティキュレートがDPFに到達する以前にヒータ 加熱で燃焼除去されるようにヒータ加熱を制御すること もできる。上記のDPF自体にパティキュレートの酸化 燃焼を促進する酸化触媒を含ませることもでき、このよ うな触媒の付加採用によってDPFクリーニング効果を 一層改善することができる。

【0027】図7に上記の加熱用燃料供給/ヒータ加熱式のDPFクリーニング装置の一実施例の概略を示す。ディーゼルエンジン101からの排気管102に加熱用燃料(一般的には軽油等の炭化水素類)を供給する手段として燃料供給ポンプ105と燃料供給ノズル113が取付けられ、その下流側にヒータ加熱手段付き触媒107とDPF108が取付けられ更にマフラ109が取付けられている。コンピュータ111には、エンジンに取付けられた回転センサ103、負荷センサ104と、排気管に取付けられた温度センサ114で検出されたデータ信号が入力されている。これらの入力データに基づき

コンピュータ111は加熱用燃料供給が必要と判断され たときには燃料供給ポンプ105に作動指示信号を発 し、またヒータ付き触媒107とその作動のための電流 供給の電源(電池)とに接続されたコントローラ112 に対しても指示信号を発する。この制御は、加熱用燃料 供給のON/OFF及びその供給量、ならびにヒータ加 熱のON/OFF及び加熱強度についてなされる。ヒー 夕付き触媒107は、例えばステンレスシートをコイル 巻きした本体からなり、表面に酸化触媒をコーティング し、電熱線を備えたものである。DPF108は、前記 のものと同様に例えばコージェライト製あるいはSiC 製のフィルタである。本発明のこの態様のDPFクリー ニング装置では、排気ガスの温度が低い領域であっても DPF捕集パティキュレートを燃焼除去することがで き、DPFの目詰まりを効果的に防止することができ、 その結果として長期間にわたるDPFの良好な性能維持 が可能となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第一態様のDPFクリーニング装置の 概略図。

【図2】図1の装置のリーン及びリッチ状態とNOx吸 蔵還元触媒出口側のNOx濃度の対時間パターン線図。

【図3】本発明の第三態様のDPFクリーニング装置の 概略図。

【図4】DPFの下流側に設けられたEGR管への排気ガス導入口を示す部分拡大図。

【図5】本発明によるNO₂再生型のDPFクリーニング装置の一態様例の概略図。

【図6】図5の装置制御のためのECU/EDU入出力フローチャート。

【図7】本発明によるNO₂再生型のDPFクリーニング装置の別の態様例の概略図。

【図8】種々の触媒担持DPFのパティキュレート燃焼 開始温度を無担持DPFの値と比較して示すグラフ。

【図9】排気ガス温度データによるDPFクリーニングのコンピュータ制御のフローチャートの一例。

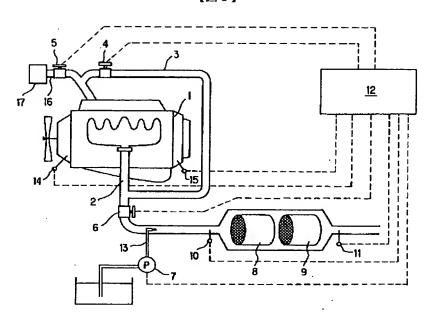
【図10】排気ガス圧力データによるDPFクリーニングのコンピュータ制御のフローチャートの一例。

【符号の説明】

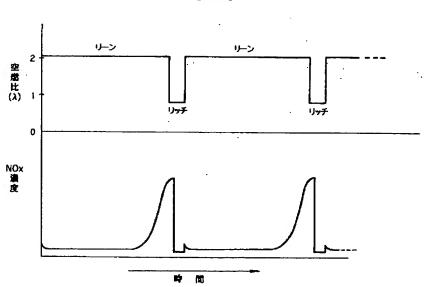
1 ディーゼルエンジン

- 2 排気管
- 3 EGR管
- 4 EGR調節バルブ
- 5 吸気調節バルブ
- 6 排気調節バルブ
- 7 還元剤供給ポンプ
- 8 NOx吸蔵還元触媒 (または貴金属系酸化触媒)
- 9 DPF
- 10 温度センサ
- 11 NOxセンサ
- 12 コンピュータ
- 16 吸気管
- 17 エアクリーナ
- 51 ディーゼルエンジン
- 52 排気マニホールド
- 53 排気管
- 54 DPFクリーニング装置本体
- 55 ECU/EDU
- 56 回転センサ
- 57 アクセル (負荷) センサ
- 58 NOxセンサ
- 59 圧力センサ
- 60 温度センサ
- 61 NOx酸化触媒
- 62 DPF
- 63 燃料噴射ポンプ
- 101. ディーゼルエンジン
- 102 排気管
- 103 回転センサ
- 104 負荷センサ
- 105 加熱用燃料供給ポンプ
- 106 燃料 (軽油) タンク
- 107 加熱ヒータ (場合により触媒付き)
- 108 DPF
- 109 マフラ
- 110 ヒータ電源 (電池)
- 111 コンピュータ
- 112 コントローラ
- 113 加熱用燃料供給ノズル
- 114 温度センサ

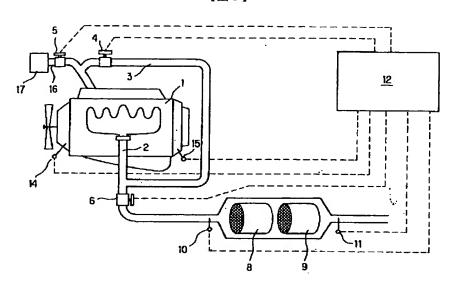
【図1】

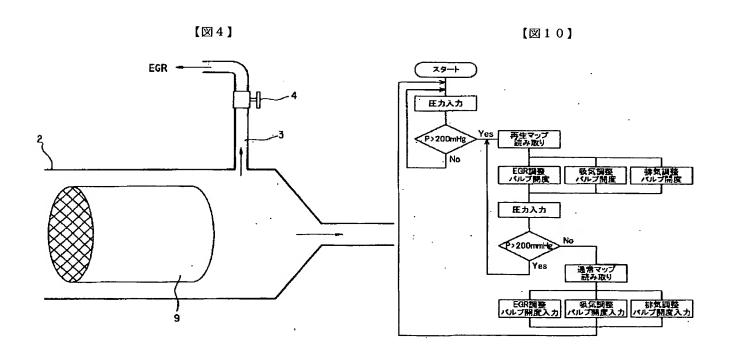


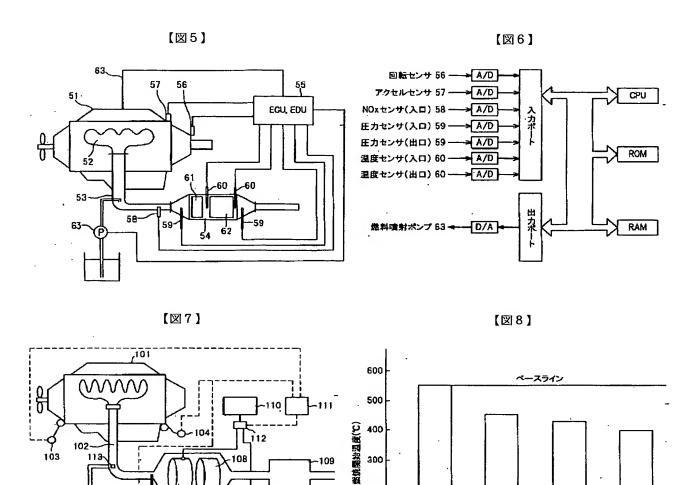




【図3】







200

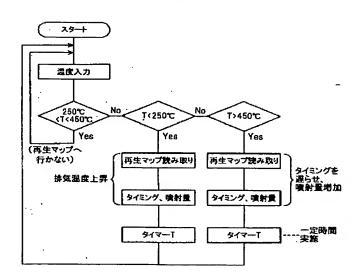
100

DPF のみ

銀担特 DPF 鋼担時 DPF

【図9】

106



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7		識別記号	FΙ	F I		
F 0 1 N	3/02	3 2 1	F 0 1 N	3/08	B 4 D 0 4 8	
	3/08			3/10	Α	
	3/10			3/20	В	
	3/20			3/28	301C	
	3/28	3 0 1		3/36	В	
	3/36		F 0 2 D	41/04	3 6 0 A	
F 0 2 D	41/04	360			3 8 5 Z	
		3 8 5		41/14	3 1 0 N	
	41/14	3 1 0		41/40	D	
	41/40			43/00	301H	
	43/00	3 0 1			301K	
					3 0 1 N	
					3 0 1 T	
			B 0 1 D	53/36	1 O 2 H	
					1 0 4 A	

(72)発明者 茂木 浩伸

東京都日野市日野台3丁目1番地1 日野 自動車工業株式会社日野工場内 Fターム(参考) 3G084 AA01 AA03 BA05 BA09 BA13

BA19 BA20 BA24 BA26 DA10

DA27 EA11 EB01 FA10 FA18

FA27 FA28 FA33

3G090 AA03 BA04 CA01 CA02 CB04

CB11 DA04 DA12 DA18 DA20

EA02 EA06 EA07

3G091 AA02 AA11 AA18 AA28 AB02

AB06 AB09 AB13 BA01 BA04

BA14 BA33 CA03 CA13 CA18

CB02 CB07 CB08 DA01 DA02

DA03 DB10 EA01 EA02 EA07

EA17 EA30 EA32 EA33 FB10

FB12 FB15 FB16 FC02 FC04

FC06 GA06 GB01W GB05W

GB10W HA08 HA09 HA14

HA15 HA18 HA36 HA37 HA38

HA42 HA47 HB03 HB05

3G301 HA02 HA04 HA06 HA13 HA15

JA15 JA24 JA25 JA26 JA33

JB09 LA03 LB11 MA01 MA11

MA18 NA06 NA07 NA08 NE01

NEO6 NE13 NE14 NE15 PA17B

PA17Z PD01B PD01Z PD11B

PD11Z PE01B PE01Z PE03B

PEO3Z PFO3B PFO3Z

4D019 AA01 BA01 BA02 BA06 BA07

BB06 BC07 CA01 CB04 CB09

4D048 AA14 AB01 AC02 BA10X

BA19X BA30X BA34X BA35X

BA41X BB02 BD04 CA01

CC27 CC32 CC38 CC53 CD05

CD08 DA01 DA02 DA06 DA07

DA10 EA04